Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP05/004822

International filing date: 17 March 2005 (17.03.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP

Number: 2005-014585

Filing date: 21 January 2005 (21.01.2005)

Date of receipt at the International Bureau: 26 May 2005 (26.05.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)



日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日

Date of Application: 2005年 1月21日

出 願 番 号

 Application Number:
 特願2005-014585

バリ条約による外国への出願 に用いる優先権の主張の基礎 となる出願の国コードと出願 番号

The country code and number of your priority application, to be used for filing abroad under the Paris Convention, is JP2005-014585

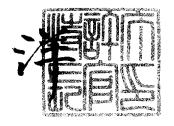
出 願 人

NTN株式会社

Applicant(s):

2005年 5月11日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office i) [1]



【書類名】 特許願 【整理番号】 P 17 - 039【提出日】 平成17年 1月21日 【あて先】 特許庁長官殿 【国際特許分類】 F16C 33/08 【発明者】 【住所又は居所】 三重県桑名市大字東方字尾弓田3066 NTN株式会社内 【氏名】 柴原 克夫 【発明者】 【住所又は居所】 三重県桑名市大字東方字尾弓田3066 NTN株式会社内 【氏名】 健二 伊藤 【発明者】 【住所又は居所】 三重県桑名市大字東方字尾弓田3066 NTN株式会社内 【氏名】 古森 功 【特許出願人】 【識別番号】 000102692 NTN株式会社 【氏名又は名称】 【代理人】 【識別番号】 100064584 【弁理士】 【氏名又は名称】 江原 省吾 【選任した代理人】 【識別番号】 100093997 【弁理士】 【氏名又は名称】 田中 秀佳 【選任した代理人】 【識別番号】 100101616 【弁理士】 【氏名又は名称】 吉之 白石 【選任した代理人】 【識別番号】 100107423 【弁理士】 【氏名又は名称】 城村 邦彦 【選任した代理人】 【識別番号】 100120949 【弁理士】 【氏名又は名称】 熊野 레 【電話番号】 0.6 - 6.4 + 3 - 9.5 + 1【連絡先】 担当 【選任した代理人】 【識別番号】 100121186 【弁理士】 【氏名又は名称】 山根 広昭 【先の出願に基づく優先権主張】 【出願番号】 特願2004-100362 【出願日】 平成16年 3月30日 【手数料の表示】 【予納台帳番号】 0 1 9 6 7 7

【納付金額】

16,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 」

 【物件名】
 明細書 1

 【物件名】
 図面 1

 【物件名】
 要約書 1

【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

回転体と、固定体と、固定体と回転体との間のラジアル軸受隙間に生じる流体の動圧作用で両者をラジアル方向で非接触に保持するラジアル軸受部と、固定体と回転体との間のスラスト軸受隙間に生じる流体の動圧作用で両者をスラスト方向に非接触に保持するスラスト軸受部とを備える動圧軸受装置において、

固定体と回転体のうち、少なくともスラスト軸受隙間に面する部分が何れも樹脂で形成され、かつ当該樹脂部分の少なくとも何れか一方に、充填材として繊維径1~12μmの強化繊維を配合したことを特徴とする動圧軸受装置。

【請求項2】

樹脂中における強化繊維の配合量が5~20 v o 1%である請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項3】

充填材が、さらに導電化剤を含む請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項4】

樹脂中における充填材総量が、30 vol%以下である請求項1~3何れか記載の動圧軸受装置。

【請求項5】

強化繊維が、PAN系の炭素繊維である請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項6】

固定体および回転体の、スラスト軸受隙間に面する樹脂部分が、ベース樹脂の異なる樹脂材料で形成されている請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項7】

固定体および回転体の、スラスト軸受隙間に面する樹脂部分のうち、何れか一方がLCPで形成されている請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項8】

固定体および回転体の、スラスト軸受隙間に面する樹脂部分のうち、何れか一方がPPSで形成されている請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項9】

回転体の樹脂部分が、軸部材のフランジ部である請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項10】

回転体の樹脂部分が、ロータマグネットの取付け部を有する回転部材である請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項11】

回転体として軸部材を備えると共に、固定体として内周に軸部材を挿入した軸受スリーブと軸受スリーブを内部に固定したハウジングとを備え、ハウジングが前記スラスト軸受 隙間に面する部分を有する請求項1記載の動圧軸受装置。

【請求項12】

請求項1~11の何れかに記載した動圧軸受装置と、ロータマグネットと、ステータコイルとを有するモータ。

【書類名】明細書

【発明の名称】動圧軸受装置

【技術分野】

 $[0\ 0\ 0\ 1\]$

本発明は、動圧軸受装置に関する。ここでの動圧軸受装置は、情報機器、例えばHDD、FDD等の磁気ディスク装置、CD-ROM、CD-R/RW、DVD-ROM/RAM等の光ディスク装置、MD、MO等の光磁気ディスク装置などのスピンドルモータ用、レーザビームプリンタ(LBP)のポリゴンスキャナモータ、プロジェクタのカラーホイール、あるいは電気機器、例えば軸流ファンなどの小型モータ用の軸受装置として好適である。

【背景技術】

[00002]

上記各種モータには、高回転精度の他、高速化、低コスト化、低騒音化などが求められている。これらの要求性能を決定づける構成要素の一つに当該モータのスピンドルを支持する軸受があり、近年では、この種の軸受として、上記要求性能に優れた特性を有する動圧軸受の使用が検討され、あるいは実際に使用されている。

[00003]

その一例として、例えばHDD等のディスク駆動装置のスピンドルモータで使用される動圧軸受装置が、特開2000-291648号公報に記載されている。この軸受装置は、有底円筒状のハウジングの内周に軸受スリーブを固定すると共に、軸受スリーブの内周に外径側に張り出したフランジ部を有する軸部材を挿入し、回転する軸部材と固定側の部材(軸受スリーブ、ハウジング等)との間に形成したラジアル軸受隙間やスラスト軸受隙間に流体動圧を発生させ、この流体動圧で軸部材を非接触支持するものである。

【特許文献1】特開2000-291648号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

 $[0\ 0\ 0\ 4\]$

動圧軸受装置は、ハウジング、軸上スリーブ、軸部材、スラスト部材、およびシール部材といった部品で構成され、情報機器の益々の高性能化に伴って必要とされる高い軸受性能を確保すべく、各部品の加工精度や組立精度を高める努力がなされている。その一方で、情報機器の低価格化の傾向に伴い、この種の動圧軸受装置に対するコスト低減の要求も益々厳しくなっている。

[0005]

そこで、本発明は、高い耐久性を有すると共に、低コストに製作可能な動圧軸受装置の 提供を目的とする。

【課題を解決するための手段】

[0006]

近年の動圧軸受装置では、上記要求に応えるべく、軸受の固定側となる固定体(例えばハウジング)や回転側となる回転体(例えば軸部材やディスクハブ)の樹脂化が検討されている。その一方、動圧軸受装置では、その構造上、軸受隙間を介して対向する回転体と固定体の一時的な接触摺動が避けられない。この接触摺動が樹脂化した部材間で生じる場合、樹脂化した部材に配合された強化繊維が相手側の部材を傷付けたり摩耗させたりするおそれがある。

 $[0\ 0\ 0\ 7\]$

本発明者らの検証によれば、樹脂に配合する強化繊維の繊維径が大きすぎると、強化繊維の剛直度が増すため、摺動時に相手側の樹脂部材の傷付きや摩耗を引き起こし、また、強化繊維の配合量が多すぎても強化繊維と相手側の樹脂部材との接触頻度が増すために同様の問題を生じることが判明した。これらの不具合は、前者では繊維径が12μmを越えた時に、後者では配合量が20 v o 1%を越えた時に問題となることが明らかとなった。

[0008]

そこで、本発明では、回転体と、固定体と、固定体と回転体との間のラジアル軸受隙間に生じる流体の動圧作用で両者をラジアル方向で非接触に保持するラジアル軸受部と、固定体と回転体との間のスラスト軸受隙間に生じる流体の動圧作用で両者をスラスト方向に非接触に保持するスラスト軸受部とを備える動圧軸受装置において、固定体と回転体のうち、少なくともスラスト軸受隙間に面する部分を何れも樹脂で形成し、かつ当該樹脂部分の少なくとも何れか一方に、充填材として繊維径 $1\sim12~\mu$ mの強化繊維を配合した。

[0009]

このように強化繊維の繊維径を 12μ m以下とすることにより、強化繊維が柔軟化されるので、これとの接触にある相手側樹脂部材の傷付きを防止することができ、スラスト軸受部における耐摩耗性を向上させることができる。

$[0\ 0\ 1\ 0]$

また、さらに樹脂中における強化繊維の配合量を $5\sim20$ vol%に設定すれば、強化繊維の相手側樹脂部材との接触頻度を減じることができるので、スラスト軸受部の耐摩耗性をさらに向上させることができる。なお、強化繊維の配合量を5 vol%以上としたのは、これを下回ると、補強効果が減少するために却って耐摩耗性が低下するからである。

$[0\ 0\ 1\ 1\]$

このようにスラスト軸受隙間を介して対向する固定体と回転体とを樹脂製とすることにより、両者の軸方向の線膨張係数が概ね共通する値となるので、温度変化に対してもスラスト軸受隙間を一定幅に保持することができ、さらなる回転精度の向上を図ることができる。また、樹脂成形品は射出成形により低コストに製造できるので、軸受装置の低コスト化が可能となる。さらに、回転体を樹脂製とすることにより、これを金属製とする場合に比べて軽量化されるので、耐衝撃性の向上が図られる。

$[0\ 0\ 1\ 2]$

充填材には、強化繊維の他、さらに導電化剤を含めることができる。一般に樹脂は絶縁材料であるため、上述のように各部材を樹脂化した場合、空気との摩擦によって発生した回転体の静電気が回転体に帯電し、磁気ディスクと磁気ヘッド間の電位差を生じたり、静電気の放電によって周辺機器の損傷を招くおそれがある。これに対し、樹脂部材中の充填材に導電化剤を含めれば、回転側と固定側の通電性を確保してかかる不具合を解消することができる。導電化剤の種類は特に限定されないが、例えばカーボンファイバー、カーボンブラック、黒鉛、カーボンナノマテリアル、金属粉末等の繊維状又は粉末状のものを使用することができる。

$[0\ 0\ 1\ 3]$

固定体と回転体の、スラスト軸受隙間に面する樹脂部分のうち、何れか一方は、耐油性や成形性を考慮し、LCPで形成するのが望ましい。また、同様の観点から、固定体と回転体の、スラスト軸受隙間に面する樹脂部分のうち、何れか一方をPPSで形成することもできる。

$[0\ 0\ 1\ 4\]$

樹脂中の充填材の総量(導電化剤も配合する場合は、これを含めた充填材の総量)が30 vol%を越えると、樹脂部材に他の部材を超音波溶着した際の溶着強度が著しく低下する。これを防止するため、樹脂中における充填材総量は、30 vol%以下とするのが望ましい。

$[0\ 0\ 1\ 5]$

強化繊維としては、強度や弾性率に優れた特性を有するPAN系の炭素繊維を使用することができる。

$[0\ 0\ 1\ 6]$

固定体と回転体の、スラスト軸受隙間に面する樹脂部分をベース樹脂の異なる樹脂材料で形成すれば、固定体と回転体の摺動時における凝着を防止することができる。

$[0\ 0\ 1\ 7\]$

具体的に、回転体の樹脂部分としては、軸部材に設けたフランジ部やロータマグネットの取付け部を有する回転部材を挙げることができる。

[0018]

なお、ここでいう回転部材に該当するものとして、HDD等のディスク装置に装備されるディスクハブやターンテーブル、LBPのポリゴンミラーを装着するためのロータ部材等を挙げることができる。

$[0\ 0\ 1\ 9\]$

以上に述べた動圧軸受装置と、ロータマグネットと、ステータコイルとを有するモータは、耐摩耗性に優れ、耐久性や回転精度の面で優れた特性を有する。

【発明の効果】

[0020]

本発明によれば、固定体および回転体の少なくとも一部を樹脂化しているので、低コスト化を達成すると共に、軽量化を通じて衝撃荷重を減じることができ、高い耐久性を得ることができる。また、スラスト軸受部における耐摩耗性を向上させることもできる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0021]

以下、本発明の実施形態を図1~図8に基づいて説明する。

$[0 \ 0 \ 2 \ 2]$

図1は、この実施形態にかかる動圧軸受装置1を組み込んだ情報機器用スピンドルモータの一構成例を示している。このスピンドルモータは、HDD等のディスク駆動装置に用いられるもので、軸部材2を回転自在に非接触支持する動圧軸受装置1と、軸部材2に装着されたディスクハブ3と、例えば半径方向のギャップを介して対向させたステータコイル 4 およびロータマグネット5 とを備えている。ディスクハブ3 は、磁気ディスク等のディスクを一又は複数枚保持するもので、その内周にロータマグネット5 が取り付けられている。ステータコイル4は、動圧軸受装置1のハウジング7 外周に固定されたブラケット6 の外周に取り付けられる。ステータコイル4に通電すると、ステータコイル4とロータマグネット5 との間の電磁力でロータマグネット5 が回転し、それによって、ディスクハブ3 および軸部材2 が一部材(回転体)となって一体回転する。

[0023]

ディスクハブ3は、カップ状の樹脂成形品であり、図1および図2では、フランジ状の基部3aと、基部3aの内径側に形成された円筒状の第一突出部3bと、基部3aの外径側に形成された円筒状の第二突出部3cとを備えるディスクハブ3を例示している。図1に示すようにモータステータ4と対向する第二突出部3cの内周には、ロータマグネット5を取り付けるための取付け部3dが設けられ、この取付け部3dにロータマグネット5が接着等の手段で取り付けられている。

$[0\ 0\ 2\ 4\]$

図2は、動圧軸受装置1を拡大して示している。この動圧軸受装置1は、ハウジング7と、ハウジング7の内周に固定された軸受スリーブ8と、軸受スリーブ8の内周に挿入した軸部材2とを構成部品して構成される。

[0025]

軸受スリーブ8の内周面8aと軸部材2の外周面2cとの間に第1ラジアル軸受部R1と第2ラジアル軸受部R2とが軸方向に離隔して設けられる。また、ハウジング7の開口側端面(上側端面)7dと、これに対向する、軸部材2に固定されたディスクハブ3の下側端面3e(基部3aの第一突出部3bよりも内径側の下側端面)との間にスラスト軸受部Tが形成される。尚、説明の便宜上、ハウジング7の底部7cの側を下側、底部7cと軸方向反対の側を上側として説明を進める。

[0026]

軸部材2は例えばステンレス鋼等の金属材料で同一径の軸状に形成される。

[0027]

本発明のハウジング7は有底円筒状の樹脂成形品である。図示例のハウジングは、円筒状の側部7bと、側部7bの下端に設けられた底部7cとを備えており、底部7cは側部7cと一体成形されている。

[0028]

このようにハウジング7やディスクハブ3は樹脂成形品であるが、その素材としては、熱可塑性樹脂、例えば、非晶性樹脂であるポリサルフォン(PSF)、ポリエーテルサルフォン(PES)、ポリフェニルサルフォン(PPSF)、ポリエーテルイミド(PEI)等が、また結晶性樹脂である液晶ポリマー(LCP)、ポリエーテルエーテルケトン(PEEK)、ポリブチレンテレフタレート(PBT)、ポリフェニレンサルファイド(PPS)等が使用可能である。この中でもLCPやPPSは耐油性や寸法安定性等に優れた特性を備えるので、特にハウジング7の素材として好適である。

[0029]

この際、ハウジング7とディスクハブ3で使用するベース樹脂を異ならせておけば、ハウジング7とディスクハブ3の摺動時における凝着を防止することができる。この例として、例えばハウジング7のベース樹脂としてLCPを使用し、ディスクハブ3のベース樹脂としてPPSを使用する場合が挙げられる。

[0030]

これらベース樹脂に強化繊維や導電化剤等からなる充填材を配合し、こうして得た樹脂組成物を用いてハウジング7およびディスクハブ3が個別に射出成形される。充填材としては、ガラス繊維や炭素繊維等の繊維状充填材、チタン酸カリウム等のウィスカ状充填材、マイカ等の鱗片状充填材、カーボンブラック、黒鉛、カーボンナノマテリアル、金属粉末等の繊維状又は粉末状の導電性充填材などが必要に応じて選択使用される。一例として、本実施形態では、強化繊維として、強度面および弾性率等の面で優れた特性を有するPAN系の炭素繊維を使用し、導電化剤として、少ない配合量で高い導電性を確保できるカーボンナノチューブを使用している。

$[0\ 0\ 3\ 1]$

軸部材2には、適宜の手段でディスクハブ3が固定されるが、この際、軸部材2をインサート部品としてディスクハブ3を上記樹脂組成物で射出成形すれば(インサート成形)、ディスクハブ3の成形とディスクハブ3への軸部材2の組み付けを一工程で行うことができ、軸部材3とディスクハブ3とを低コストにかつ高精度に一体化することができる。このようにして一体化した軸部材2とディスクハブ3とで回転体が構成される

[0032]

図4に示すように、スラスト軸受部下のスラスト軸受面となる上側端面7dには、例えばスパイラル形状の動圧溝7dlが形成される。この動圧溝7dlは、ハウジング7の射出成形時に成形されたものである。すなわち、ハウジング7を成形する成形型の所要部位(上側端面7dを成形する部位)に、動圧溝7dlを成形する溝型を加工しておき、ハウジング7の射出成形時に上記溝型の形状をハウジング7の上側端面7dに転写することにより、動圧溝7dlをハウジング7の成形と同時成形することができる。同様の手法で、ハウジング7の上側端面7dに代えて、ディスクハブ3の下側端面3eに動圧溝を形成することもできる。

[0033]

また、ハウジング7は、その上方部外周に、上方に向かって漸次拡径するテーバ状外壁7 e を備える。このテーバ状外壁7 e と、ディスクハブ3 に設けられた円筒状の突出部3 b の内壁3 b 1 との間に、上方に向かって漸次縮小するテーバ状のシール空間S が形成される。このシール空間Sは、軸部材2及びディスクハブ3の回転時、スラスト軸受部Tのスラスト軸受隙間の外径側と連通する。

$[0\ 0\ 3\ 4\]$

軸部材2は例えばステンレス鋼等の金属材料で同一径の軸状に形成される。

[0035]

軸受スリーブ8は例えば焼結金属からなる多孔質体、特に銅を主成分とする焼結金属の 多孔質体で円筒状に形成される。この軸受スリーブ8は、例えば超音波溶着によってハウ ジング7の内周面の所定位置に固定され、これによりハウジング7と軸受スリーブ8とで 固体体が構成される。なお、軸受スリーブ8はメタル材料、例えば銅等の軟質金属で形成 することもできる。

[0036]

焼結金属で形成された軸受スリーブ8の内周面8aには、第1ラジアル軸受部R1と第2ラジアル軸受部R2の各ラジアル軸受面となる上下2つの領域が軸方向に離隔して設けられ、これら2つの領域には、例えば図3に示すようなヘリングボーン形状(スパイラル形状でもよい)の動圧溝8a1、8a2がそれぞれ形成される。上側の動圧溝8a1は、軸方向中心m(上下の傾斜溝間領域の軸方向中央)に対して軸方向非対称に形成されており、軸方向中心mより上側領域の軸方向寸法X1が下側領域の軸方向寸法X2よりも大きくなっている。また、軸受スリーブ8の外周面8dには、1又は複数本の軸方向溝8d1が軸方向全長に亙って形成される。

[0037]

軸部材2は軸受スリーブ8の内周面8aに挿入される。なお、軸部材2及びディスクハブ3の停止時において、軸部材2の下側端面2dとハウジング7の内底面7clとの間、軸受スリーブ8の下側端面8cとハウジング7の内底面7clとの間にはそれぞれ僅かな隙間が存在する。

[0038]

ハウジング7の内部空間等は潤滑油で充満される。すなわち、潤滑油は、軸受スリーブ8の内部気孔を含め、軸受スリーブ8の内周面8aと軸部材2の外周面2cとの間の隙間部、軸受スリーブ8の下側端面8c及び軸部材2の下側端面2dとハウジング7の内底面7clとの間の隙間部、軸受スリーブ8の軸方向溝8dl、軸受スリーブ8の上側端面8bとディスクハブ3の下側端面3eとの間の隙間部、スラスト軸受部T、及びシール空間Sに充満される。

[0039]

軸部材2及びディスクハブ3からなる回転体の回転時、軸受スリーブ8の内周面8aのラジアル軸受面となる領域(上下2箇所の領域)は、それぞれ、軸部材2の外周面2cとラジアル軸受隙間を介して対向する。また、ハウジング7の上側端面7dのスラスト軸受面となる領域は、ディスクハブ3の下側端面3eとスラスト軸受隙間を介して対向する。そして、軸部材2及びディスクハブ3の回転に伴い、ラジアル軸受隙間に潤滑油の動圧が発生し、軸部材2がラジアル軸受隙間内に形成される潤滑油の油膜によってラジアル方向に回転自在に非接触支持される。これにより、軸部材2及びディスクハブ3をラジアル方向に回転自在に非接触支持する第1ラジアル軸受部R1と第2ラジアル軸受部R2とが構成される。同時に、上記スラスト軸受隙間に潤滑油の動圧が発生し、ディスクハブ3が上記スラスト軸受隙間内に形成される潤滑油の油膜によってスラスト方向に回転自在に非接触支持される。これにより、軸部材2及びディスクハブ3をスラスト方向に回転自在に非接触支持するスラスト軸受部Tが構成される。

$[0 \ 0 \ 4 \ 0]$

前述したように、第1ラジアル軸受部R1の動圧溝8alは、軸方向中心mに対して軸方向非対称に形成されており、軸方向中心より上側領域の軸方向寸法X1が下側領域の軸方向寸法X2よりも大きくなっている。そのため、軸部材2およびディスクハブ3の回転時、動圧溝8alによる潤滑油の引き込み力(ポンピング力)は上側領域が下側領域に比べて相対的に大きくなる。そして、この引き込み力の差圧によって、軸受スリーブ8の内周面8aと軸部材12の外周面2cとの間の隙間に満たされた潤滑油が下方に流動し、軸受スリーブ8の下側端面8cとハウジング7の内底面7clとの間の隙間→軸方向溝8dl→ディスクハブ3の下側端面3eと軸受スリーブ8の上側端面8bとの間の隙間という経路を循環して、第1ラジアル軸受部R1のラジアル軸受隙間に再び引き込まれる。このように、潤滑油が上記隙間部を流動循環するように構成することで、ハウジング7の内部空間及びスラスト軸受部Tのスラスト軸受隙間内の潤滑油圧力が局部的に負圧になる現象を防止して、負圧発生に伴う気泡の生成、気泡の生成に起因する潤滑油の漏れや振動の発生等の問題を解消することができる。

[0041]

また、潤滑油の外部への漏れは、シール空間Sの毛細管力と、スラスト軸受部Tの動圧溝7 d l による潤滑油の引き込み力(ポンピング力)によって、より効果的に防止される

$[0 \ 0 \ 4 \ 2]$

本発明では、スラスト軸受隙間を介して対向するハウジング7およびディスクハブ3の 双方が樹脂で形成されているので、線膨張係数はほぼ同レベルとなる。そのため、温度変 化による軸方向の膨張量を固定側と回転側で同程度とすることができ、温度変化によるス ラスト軸受隙間の幅の変動を抑制して安定した軸受性能を得ることができる。

[0043]

以上の構成において、スラスト軸受隙間を介して対向するハウジング7の上側端面7dとディスクハブ3の下側端面3eとは、モータの起動時や停止時、あるいは回転する軸部材2の振れ回り等の原因により、一時的に摺動接触する。この両者の摺動接触に起因する問題として、摺動部Pにおける樹脂同士の摺動が挙げられる。

[0044]

本発明者らの検証によれば、強化繊維として配合した農素繊維の平均繊維径が 12μ mを超えるとディスクハブ3とハウジング7の摺動部Pにおける摩耗量が著しく増大することが判明した。これは、繊維径が大きくなることによって剛直となった農素繊維が摺動部Pで互いに相手側の軟らかな樹脂材を傷付け、こうして荒れた樹脂材の面がさらに相手側の樹脂材と摺動することによって摩耗が進行するためと考えられる。一方、農素繊維の平均繊維径が 1μ mを下回ると、農素繊維本来の目的である補強効果が不十分となるので適当でない。従って、充填剤としての農素繊維は、平均繊維径 $1\sim12\mu$ m(好ましくは $5\sim10\mu$ m)の範囲内に設定するのが望ましい。

[0045]

強化繊維が長すぎると、余剰樹脂材料を再使用する際に繊維が細かく裁断されるため、リサイクル性が害される。また、動圧溝を型成形する際の転写性も損なわれる。かかる観点から、強化繊維の平均長さは 500μ m以下(好ましくは 300μ m以下)とするのが望ましい。

[0046]

また、本発明者の検証によれば、農素繊維の配合割合が20 vo 1%を超えた場合にも同様に樹脂同士の摺動部Pにおける摩耗量が著しく増大することも判明した。これは、農素繊維の配合量が増すことで、農素繊維と相手側樹脂部材との接触頻度が高まるためと考えられる。その一方、農素繊維の配合割合が5%を下回ると、必要な機械的強度がでにくく、かつ樹脂部材の耐摩耗性を確保することが難しくなる。従って、農素繊維の配合量は $5\sim20\text{ vo} 1\%$ とするのが望ましい。

$[0\ 0\ 4\ 7]$

その一方、強化繊維の繊維径や配合割合が上記範囲内にあっても、導電化剤等の他の充填材の配合量が多すぎると、ハウジング7を別部材(例えば軸受スリーブ8)と超音波溶着する際の溶着強度が低下する。本発明者らが検証したところ、強化繊維や導電化剤を含む充填材総量(金属充填材または無機充填材の総量)が30vo1%を越えると溶着部強度の低下幅が大きくなり、強度面で問題を生じることが判明した。従って、充填材総量は30vo1%以下にするのが望ましい。

[0048]

以上の説明では、ハウジング7とディスクハブ3との間に回転側と固定側の摺動部Pが存在する軸受装置1を例示したが、本発明の適用範囲はこれに限られず、ハウジング7と回転体とがスラスト軸受隙間を介して対向し、この対向部分が樹脂同士の摺動部となる他の構成の動圧軸受装置にも適用することができる。例えば、図5は、回転体としての軸部材2を軸部2aとフランジ部2bとで構成し、フランジ部2bの上端面2b1と軸受スリーブ8の下端面8cとの間、およびフランジ部2bの下端面2b2とハウジング底部7cの内底面7c1との間にそれぞれスラスト軸受隙間を形成することにより、軸部材2をスラスト隙間に生じた潤滑油の動圧作用によりスラスト方向で非接触支持するスラスト軸受

部T1、T2を構成した例である。

[0049]

この動圧軸受装置において、軸部材 2 は、図 6 に示すように、軸部 2 a の外周を円筒状の金属材 2 2 で形成すると共に、フランジ部 2 b の全体および軸部 2 b の芯部が樹脂材 2 1 で形成されている。この場合、樹脂製ハウジング 7 の内底面 7 c 1 とフランジ部 2 b の下端面 2 b 2 が樹脂同士の摺動部 P となるので、図 1 ~図 4 に示す実施形態と同様の構成を採用することにより、同様の効果が得られる。

[0050]

このタイプの動圧軸受装置では、軸受スリーブ8のみならず、ラジアル軸受隙間をシールするシール部材10やハウジング7の側部7bとは別部材のハウジング底部7c(スラストプレート)といった樹脂部品を超音波溶着によりハウジング7の側部7bに固定することができる。

[0051]

図7示す動圧軸受装置は、スラスト軸受部Tをハウジング7の開口部7a側に配置し、一方のスラスト方向で軸部材2を軸受部材8に対して非接触支持するものである。軸部材2の下端よりも上方にフランジ部2bが設けられ、このフランジ部2bの下側端面2b2と軸受部材8の上側端面8bとの間にスラスト軸受部Tのスラスト軸受隙間が形成される。ハウジング7の開口部内周にはシール部材9が装着され、シール部材9の内周面9aと軸部材2の軸部2a外周面との間にシール空間Sが形成される。シール部材9の下側端面9bはフランジ部2bの上側端面2b1と軸方向隙間を介して対向しており、軸部材2が上方へ変位した際にはフランジ部2bの上側端面2b1がシール部材9の下側端面9bと係合し、軸部材2の抜け止めがなされる。

[0052]

この場合、フランジ部2bを樹脂で形成すると共に、軸受スリーブ8自体を樹脂で成形し、あるいは軸受スリーブ8の上側端面8bを樹脂でコーティングすれば、フランジ部2bの下側端面2bと軸受スリーブ8の上側端面8bとが樹脂同士の摺動部となるので、図1~図4に示す実施形態と同様の構成を採用することにより、同様の効果が得られる。

[0053]

ラジアル軸受部R1、R2は多円弧軸受で構成することもできる。図8(A)はその一例として、図5に示す動圧軸受装置1のラジアル軸受部R1、R2を多円弧軸受(「テーバ軸受」とも称される)で構成したものである。この場合、軸受スリーブ8の内周面8aのうち、第一ラジアル軸受部R1および第二ラジアル軸受部R2の各ラジアル軸受面となる領域に複数の円弧面8a1が形成される。各円弧面8a1は、回転軸心Oからそれぞれ等距離オフセットした点を中心とする偏心円弧面であり、円周方向で等間隔に形成される。各偏心円弧面8a1の間には軸方向の分離溝8a2が形成される。

$[0\ 0\ 5\ 4]$

軸受スリーブ8の内周面8 a に軸部材2の軸部2 a を挿入することにより、軸受スリーブ8の偏心円弧面8 a 1 および分離溝8 a 2 と、軸部2 a の真円状外周面2 a との間に、第一および第二ラジアル軸受部R1、R2の各ラジアル軸受隙間がそれぞれ形成される。ラジアル軸受隙間のうち、偏心円弧面8 a 1 と対向する領域は、隙間幅を円周方向の一方で漸次縮小させたくさび状隙間8 a 3 となる。くさび状隙間8 a 3 の縮小方向は軸部材2の回転方向に一致している。

[0055]

図8(B)(C)は、第一および第二ラジアル軸受部R1、R2を構成する多円弧軸受の他の実施形態を示すものである。

[0056]

このうち、図8(B)に示す実施形態では、図8(A)に示す構成において、各偏心円弧面8alの最小隙間側の所定領域 θ が、それぞれ回転軸心〇を中心とする同心の円弧で構成されている。従って、各所定領域 θ において、ラジアル軸受隙間(最小隙間)は一定となる。このような構成の多円弧軸受は、テーバ・フラット軸受と称されることもある。

[0057]

図8(C)では、軸受スリーブ8の内周面8aのラジアル軸受面となる領域が3つの円弧面8alで形成されると共に、3つの円弧面8alの中心は、回転軸心0から等距離オフセットされている。3つの偏心円弧面8alで区画される各領域において、ラジアル軸受隙間は、円周方向の両方向に対してそれぞれ漸次縮小した形状を有している。

[0058]

以上に説明した第一および第二ラジアル軸受部R1、R2の多円弧軸受は、何れもいわゆる3円弧軸受であるが、これに限らず、いわゆる4円弧軸受、5円弧軸受、さらには6円弧以上の数の円弧面で構成された多円弧軸受を採用してもよい。また、ラジアル軸受部R1、R2のように、2つのラジアル軸受部を軸方向に離隔して設けた構成とするほか、軸受スリーブ8の内周面の上下領域に亘って1つのラジアル軸受部を設けた構成としてもよい。

[0059]

また、以上の実施形態では、ラジアル軸受部R1、R2として、多円弧軸受を採用した場合を例示しているが、これ以外の軸受で構成することも可能である。例えば、図示は省略するが、軸受スリーブ8の内周面8aのラジアル軸受面となる領域に、複数の軸方向溝形状の動圧溝を形成したステップ軸受を使用することもできる。

【図面の簡単な説明】

[0060]

【図1】本発明にかかる動圧軸受装置を組み込んだ情報機器用スピンドルモータの断面図である。

【図2】上記動圧軸受装置の断面図である。

【図3】上記動圧軸受装置で使用される軸受スリーブの断面図である。

【図4】 ハウジングを図2のB方向から見た図である。

【図5】動圧軸受装置の他の形態を示す断面図である。

【図6】図5の動圧軸受装置で使用される軸部材の断面図である。

【図7】動圧軸受装置の他の形態を示す断面図である。

【図8】ラジアル軸受部の他の実施形態を示す断面図である。

【符号の説明】

 $[0\ 0\ 6\ 1]$

1 動圧軸受装置

2 軸部材

2 a 軸部

2 b フランジ部

2 c 外周面

2 d 下側端面

3 ディスクハブ(回転部材)

3 d 取付け部

4 ステータコイル

5 ロータマグネット

6 ブラケット

7 ハウジング

7 d 1 動圧溝

8 軸受スリーブ

8 a 1 、8 a 2 動圧溝

2 1 樹脂材

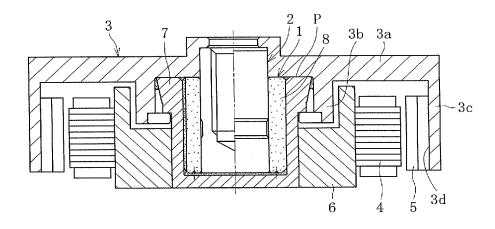
2 2 金属材

R1、R2 ラジアル軸受部

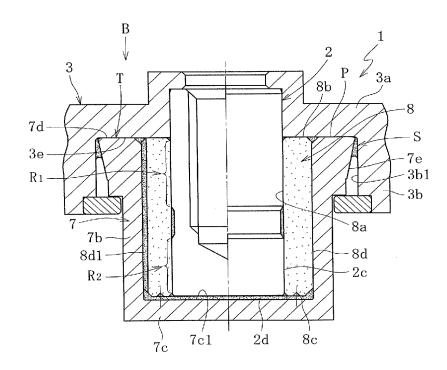
T スラスト軸受部

P 摺動部

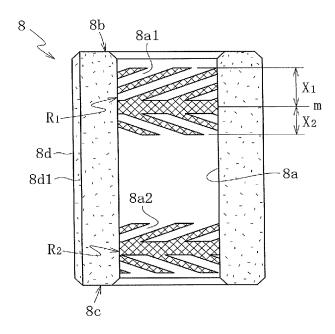
【書類名】図面【図1】



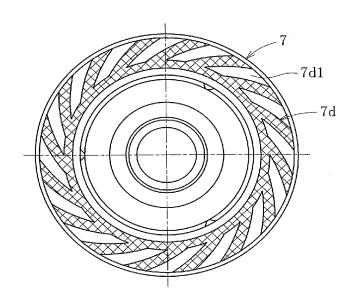
【図2】

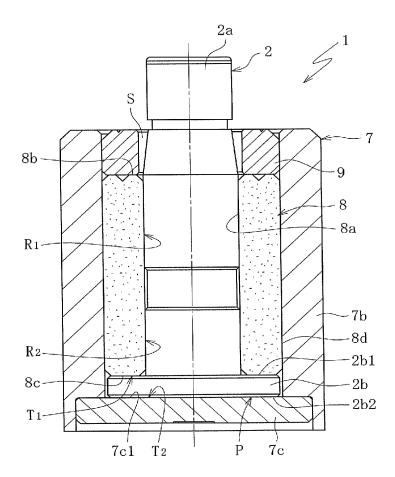


【図3】

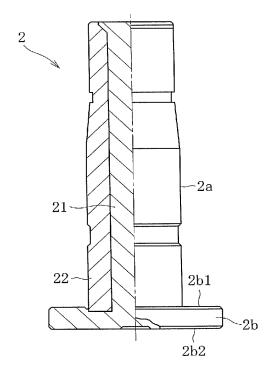


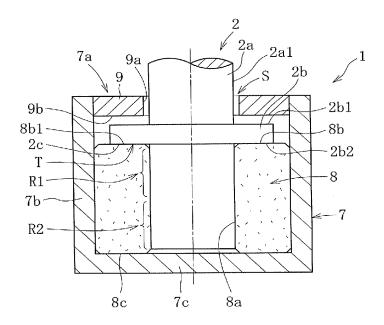
【図4】

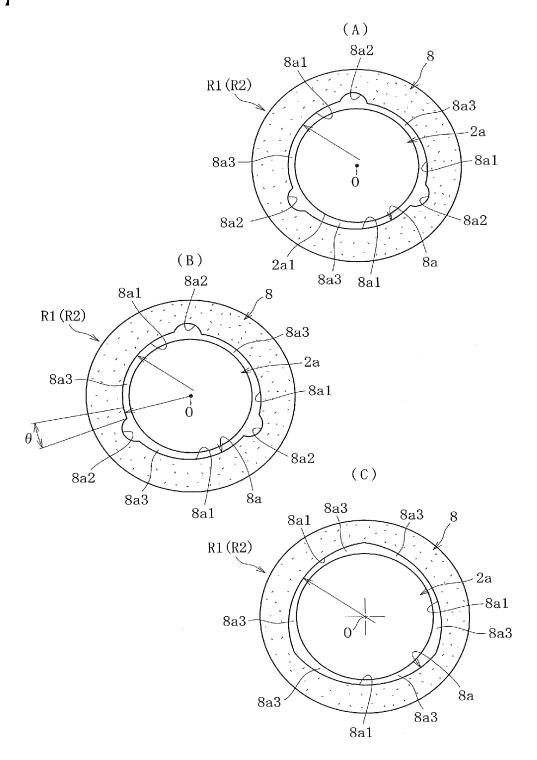




【図6】







【書類名】要約書

【要約】

【課題】 高い耐久性を有すると共に、低コストに製作可能な動圧軸受装置を提供する。

【解決手段】 ハウジング3およびディスクハブ3を樹脂成形品とし、ハウジング7の上側端面7 dとディスクハブ3の下側端面3 eの間にスラスト軸受隙間を形成する。この場合、面7 d、3 e は、軸受の運転中に一時的に摺動接触する摺動部Pとなる。樹脂製ハウジング7に強化繊維として配合するPAN系炭素繊維の繊維径を 12μ m以下とし、かつその配合量を $5\sim20$ vol%の範囲内とすることにより、摺動部Pにおける傷や摩耗の発生を防止する。

【選択図】図2

【書類名】 手続補正書 【整理番号】 P 1 7 - 0 3 9平成17年 3月 2日 【提出日】 【あて先】 特許庁長官 殿 【事件の表示】 【出願番号】 特願2005-14585 【補正をする者】 【識別番号】 0 0 0 1 0 2 6 9 2 NTN株式会社 【氏名又は名称】 【代理人】 【識別番号】 100064584 【弁理士】 【氏名又は名称】 江原 省吾 【発送番号】 0 1 5 7 2 4 【手続補正」】 【補正対象書類名】 特許願 【補正対象項目名】 提出物件の目録 【補正方法】 追加 【補正の内容】 【提出物件の目録】

委任状]

【物件名】

1

10034

П

委 任

状

17.1.21

平成

年 月

私は、

識別番号100064584 弁理士 江原 省吾 識別番号100093997 弁理士 田中 秀佳 識別番号100101616 弁理士 白石 吉之 識別番号100127423 弁理士 城村 邦彦 識別番号100121186 弁理士 山根 広昭

氏を以て代理人として下記事項を委任します。

記

- 1、特願2005-014585号に関する手続き一切
- 1. 上記出願又は特願2004-100362号に基づく特許法第41条第1 項又は実用新案法第8条第1項の規定による優先権の主張及びその取下げ
- 1. 特願 号に関する出願の変更
- 1. 上記出願に関する出願の変更、出願の放棄及び出願の取下げ
- 1. 上記出願に関する拒絶査定に対する審判の請求及びその取下げ
- 1. 上記出願に関する補正却下の決定に対する審判の請求及びその取下げ
- 1. 上記出願に係る特許権、実用新案権、意匠権、商標権又は防護標章登録に 基づく権利及びこれらに関する権利に関する手続並びにこれらの権利の放 棄
- 1. 上記出願に関する特許法第64条の2第1項の規定による出願公開の請求
- 1. 上記出願に係る特許に対する特許異議の申立て又は商標(防護標章)登録に対する登録異議の申立てに関する手続
- 1. 上記出願に係る特許、特許権の存続期間の延長登録、意匠登録、商標登録 、防護標章登録又は商標(防護標章)更新登録に対する無効審判の請求に 関する手続
- 1. 上記出願に係る特許権に関する訂正の審判の請求及びその取下げ
- 1. 上記出願に係る商標登録に対する取消しの審判の請求に関する手続
- 1. 上記各項の手続に関する請求の取下げ、申請の取下げ又は申立ての取下げ
- 1. 上記各項に関し行政不服審査法に基づく諸手続をなすこと
- 1. 上記各項の手続を処理するため、復代理人を選任及び解任すること

住所(居所) 大阪府大阪市西区京町堀1丁目3番17号

氏名(名称) NTN株式会社

代表者 取締役社長 鈴木 泰信

出願人履歴

00010269220021105

大阪府大阪市西区京町堀1丁目3番17号NTN株式会社